



① Veröffentlichungsnummer: 0 619 504 A1

## **EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG**

(21) Anmeldenummer: 94105480.1

(5) Int. Cl.5: G02B 1/10

2 Anmeldetag: 08.04.94

(12)

Priorität: 08.04.93 DE 4311572

Veröffentlichungstag der Anmeldung: 12.10.94 Patentblatt 94/41

Benannte Vertragsstaaten: AT BE CH DE FR GB IT LI NL SE  Anmelder: Optische Werke G. Rodenstock Isartalstrasse 43
 D-80469 München (DE)

② Erfinder: Scherg, Gerd-Peter, Dr. Röntgenstrasse 45
D-82131 Martinsried (DE)
Erfinder: Schöbl, Medard
Bruckerstrasse 11a
D-82290 Landsberied (DE)
Erfinder: Vögt, Michael, Dr.
Georg-Hallmair-Strasse 4
D-81369 München (DE)

Vertreter: Münich, Wilhelm, Dr. Kanzlel Münich, Steinmann, Schiller Wilhelm-Mayr-Str. 11 D-80689 München (DE)

#### Antireflex-Belag.

® Beschrieben wird ein Antireflex-Belag für ein Brillenglas aus Poly(-di-ethylenglycolbisallylcarbonat), Polycarbonat, Polymethylmethylacrylat, Polythiourethanen, Poly(bisphenol-A-bis-allylcarbonat)

Die Erfindung zeichnet sich dadurch aus, daß die oberste Schicht des Antireflex-Schichtsystems eine niederbrechende Schicht mit einer Dicke zwischen 0,5..1,5\* \(\lambda\)/4 für eine in der Brillenoptik übliche Bezugswellenlänge ist, die wenigstens teilweise aus mindestens einem Metallfluorid mit einem Brechungsindex ≤ 1,43 besteht.

20

45

55

#### EP 0 619 504 A1

Die Erfindung bezieht sich auf einen Antireflex-Belag für ein Brillenglas aus den im Oberbegriff des Patentanspruchs 1 angegebenen Kunststoffmaterialien.

Neben dem in der Vergangenheit fast ausschließlich für Brillengläser aus Kunststoff mit mittlerer bis guter Qualität eingesetzten Poly-(Diethylenglycolbisallylcarbonat) - auch bekannt unter der Handelsbezeichnung CR39 - werden seit einiger Zeit verstärkt auch andere Kunststoffmaterialien in Betracht gezogen, die einen höheren Brechungsindex (1,6 bis 1,7) als Poly-(diethylenglycolbisallylcarbonat) haben, dessen Brechungsindex n = 1,5 ist.

Bei allen genannten Kunststoffmaterialien stellt sich jedoch folgendes Problem:

Da die Temperaturbeständigkeit von Brillengläsern aus Kunststoff sehr viel geringer als die Temperaturbeständigkeit von Brillengläsern aus "Silikatglas" ist, sind in der Vergangenheit eine Reihe von Schichtmaterialien für Entspiegelungs- bzw. Antireflexbeläge, die sich bei Brillengläsern aus Silikatglas als sehr effektiv erwiesen haben, für Brillengläser aus Kunststoffmaterial nicht in Betracht gezogen worden:

Nur beispielsweise wird auf das Standardwerk Dünnschicht-Technologie von Kienel, erschienen im VDI-Verlag, verwiesen, in dem auf Seite 474 wörtlich ausgeführt ist:

Die Temperatur darf beim CR 39 rund 100 °C nicht überschreiten. Versuche haben ergeben, daß MgF2-Schichten, bei dieser Temperatur auf Kunststoff aufgedampft, keinesfalls den Gebrauchsansprüchen genügen. Da andere Beschichtungsmaterialien mit einer Brechzahl, die wesentlich kleiner als die des CR 39, nicht verfügbar sind, ist bei Kunststoffbrillengläsern eine Reflexionsminderung durch eine Einfachschicht praktisch nicht möglich.

Aufgrund dieser sowie ähnlichen, in anderen Lehrbüchern zu findenden Aussagen ist in der Vergangenheit die Verwendung von Metallfluoriden und insbesondere von MgF<sub>2</sub>-Schichten für Brillengläser aus den im Oberbegriff des Patentanspruchs 1 genannten Kunststoffmaterialien nicht in Betracht gezogen worden.

Lediglich für dünne Polyesterfolien ist in der DE 39 41 796 A1 die Verwendung von MgF<sub>2</sub>-Schichten vorgeschlagen worden. Die Verhältnisse bei Polyesterfolien sind jedoch nicht mit den Verhältnissen bei dicken Substraten - wie sie Brillengläser darstellen - aus den eingangs genannten Kunststoffmaterialien vergleichbar

Die Erfindung geht nun von der Erkenntnis aus, daß es - entgegen der in der Literatur vertretenen Auffassung - doch möglich ist, Metallfluorid-Schichten und insbesondere MgF2-Schichten auf Brillengläser aus Poly(-diethylenglycolbisallylcarbonat), Polycarbonat, Polymethylmetylacrylat, Polythiourethanen, Poly(bisphenol-A-bisallylcarbonat) derart aufzubringen, daß die Schichten den üblichen Gebrauchsansprüchen hinsichtlich Abriebfestigkeit, Lebensdauer etc. genügen. Geeignete Verfahren sind beispielsweise plasmaunterstützte Aufdampfverfahren, wie sie exemplarisch in der EP 0 463 230 A1 beschrieben sind, aber auch (bedingt) Sputter-Verfahren.

Demgemäß wird erfindungsgemäß vorgeschlagen, daß die oberste Schicht des Antireflex-Schichtsystems für Brillengläser aus den im Oberbegriff des Patentanspruchs 1 angegebenen Materialien eine niederbrechende Schicht mit einer Dicke zwischen 0,5...1,5 \* λ /4 für eine in der Brillenoptik übliche Bezugswellenlänge ist, die wenigstens teilweise aus mindestens einem Metallfluorid mit einem Brechungsindex ≤ 1,43 besteht.

Die Bezugswellenlänge λ kann dabei insbesondere 550 nm sein.

Als Metallfluoride kommen u.a. Aluminiumfluorid, Calziumfluorid, Lithiumfluorid, Natriumaluminiumfluorid (Kryolith, Chiolith oder NaF), Yttriumfluorid, Bariumfluorid, Hafniumfluorid, Scandiumfluorid oder Strontiumfluorid in Frage. Besonders bevorzugt ist jedoch die Verwendung von Magnesiumfluorid (MgF<sub>2</sub>).

Dabei ist es insbesondere möglich, daß der Antireflexbelag entgegen der in der Literatur vertretenen Meinung eine einzige Schicht, nämlich eine Schicht beispielsweise aus MgF<sub>2</sub> aufweisen kann.

Selbstverständlich sind aber auch aus mehreren Schichten aufgebaute Schichtsysteme möglich: So ist es möglich, unter der niederbrechenden Schicht eine hochbrechende Schicht mit einer Dicke  $< \lambda$  /4 vorzusehen, die insbesondere einen Brechungsindex zwischen 1,7 und 2,4 und eine Dicke zwischen 4 nm und 30 nm aufweisen kann.

Ein geeignetes Material für diese hochbrechende Schicht ist beispielsweise Tantalpentoxid, das den Vorteil hat, daß es mit den gleichen Verfahren wie Magnesiumfluorid aufgedampft werden kann. Selbstverständlich können aber auch andere hochbrechende Materialien und insbesondere andere hochbrechende Metalloxide, wie beispielsweise TiO<sub>2</sub> verwendet werden, das einen Brechungsindex n = 2,4 hat.

Neben der Realisierung von 1- oder 2-schichtigen Belägen ist auch die Realisierung von Belägen mit mehr als zwei Schichten, beispielsweise mit vier Schichten möglich.

Beispiele hierfür sind in den Ansprüchen 12 bis 14 angegeben.

Darüberhinaus kann jede der bei dem erfindungsgemäßen Belag eingesetzten Schichten auch in mehrere aus unterschiedlichen Materialien bestehende Schichtsysteme "aufgespalten" werden.

#### EP 0 619 504 A1

So ist es möglich, die oberste aus einem Metallfluorid und insbesondere aus MgF<sub>2</sub> bestehende Schicht in zwei Schichten aufzuspalten, von denen die eine als Haftvermittler dient und insbesondere aus Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> mit einer Dicke bis zu 20 nm bestehen kann. Auf der als Haftvermittler dienenden Schicht wird dann die Metallfluoridschicht mit einer Dicke insbesondere zwischen 50 und 150 nm aufgebracht.

Ferner ist es möglich auf der Metallfluorid-Schicht einen Schutzfilm mit einer Dicke zwischen ca. 1 nm und 20 nm aufzubringen, der insbesondere ein Lack, beispielsweise ein Tauchlack, oder eine Plasmapolymerisationsschicht sein kann. Selbstverständlich können die vorgenannten Maßnahmen auch miteinander kombiniert werden.

Weiterhin ist es bevorzugt, wenn der Belag zusätzlich eine direkt auf dem Kunststoffmaterial des Brillenglases aufgebrachte Haftschicht und/oder eine Hartschicht aufweist. Die Haftschicht, die aus einem leichtoxidierenden Material bestehen sollte, kann beispielsweise aus  $SiO_x$  oder  $CrO_x$ , jeweils mit  $0.5 \le x \le 2$  und/oder einem Polymer bestehen und bevorzugt eine Dicke von weniger als 100 nm aufweisen.

Die Hartschicht, die bevorzugt eine Dicke zwischen 300 nm und 10000 nm aufweist, kann aus Siliziumdioxid, einem Lack, beispielsweise einem Epoxid- und insbesondere einem Polysiloxanlack, einer Plasmapolymerisations-schicht, die ebenfalls insbesondere aus einem Siloxan bestehen kann, und/oder einem "Diamond-like-Coating", d.h. einem sogenannten DLC-Film bestehen. Dabei ist es bevorzugt, wenn der Hartschicht hochbrechende Materialien derart zugesetzt sind, daß diese einen Brechungsindex-Gradienten in Richtung ihrer Schichtdicke aufweist. Hierdurch werden Oszillationen im Reflexionsfaktor zumindest abgebaut. Als hochbrechendes Material kann beispielsweise Tantalpentoxid, aber auch andere Materialien, wie das bereits erwähnte Titanoxid verwendet werden.

Oszillationen des Reflexionsfaktors können weiterhin durch eine weitere Schicht mit einer Dicke zwischen 0.5...1.5 "  $\lambda$  /4 und einem Brechungsindex, der zwischen dem Brechungsindex der Hartschicht und dem des Substrates oder der Haftschicht liegt, vermieden werden. Diese weitere Schicht kann beispielsweise aus SiO<sub>y</sub> mit  $0.5 \le y \le 2$  bestehen, wobei bei einer ebenfalls aus SiO<sub>x</sub> bestehenden Haftschicht gilt: x < y.

Bevorzugt ist jedoch die Verwendung eines zwischengeschobenen weiteren Schichtsystems, das aus einer niederbrechenden und einer hochbrechenden Schicht besteht.

Dieses weitere Schichtsystem ist insbesondere zwischen Haftschicht und Hartschicht angeordnet.

Bei einer bevorzugten Ausführungsform der Erfindung werden die Schichten so ausgewählt, daß es möglich ist, sämtliche Schichten mittels eines plasmaunterstützten Aufdampfverfahrens aufzubringen, das den Vorteil hat, daß die Temperatur des Substrats während des Aufdampfvorganges höchstens 100 °C erreicht und dennoch hervorragende mechanische Eigenschaften aufweist, wobei die empfindlichen Kunststoffmaterialien mit einem Brechungsindex bis 1,7 nicht geschädigt werden.

Die Erfindung wird nachstehend anhand von Ausführungsbeispielen unter Bezugnahme auf die Zeichnung näher beschrieben,

deren einzige Figur den mittleren Reflexionsfaktor für verschiedene Ausführungsbeispiele zeigt.

In der Zeichnung ist der (mittlere) Reflexionsfaktor [in Prozent] als Funktion der Wellenlänge [in Nanometer (nm)] für verschiedene erfindungsgemäß ausgebildete Schichtsysteme dargestellt. Der tatsächliche Reflexionsfaktor weist "Oszillationen" auf, die - wie weiter unten noch erläutert wird - durch ein zwischen Haftschicht und Haftschicht angeordnetes Schichtsystem gedämpft werden können.

Bei den Schichtsystemen 1 bis 4 wird ein Substrat mit einem Brechungsindex n=1,6 verwendet, auf dem eine Haftschicht aus  $SiO_x$  mit einem Brechungsindex von 1,7 und einer Dicke von 5 nm aufgebracht ist, auf der wiederum eine Hartschicht aus  $SiO_2$  mit einer Dicke von 3000 nm und einem Brechungsindex von 1,46 aufgebracht ist.

Bei dem Schichtsystem 5 wird ein Substrat mit einem Brechungsindex von 1,5 verwendet.

## Schichtsystem 1

20

25

35

45

Das Schichtsystem 1 ist ein (Einfach-)Schichtsystem, das lediglich die vorstehend beschriebene Haftschicht und die Hartschicht und hierauf eine Schicht aus MgF<sub>2</sub> mit einer Dicke von 96 nm aufweist. Mit dem Bezugszeichen 1 ist die (mittlere) Reflexionskurve 1 bezeichnet, die man mit diesem Schichtsystem erhält.

## Schichtsystem 2

Das Schichtsystem 2 weist wiederum eine Haftschicht und eine Hartschicht mit den vorstehend angegebenen Dicken auf. Auf der Hartschicht ist eine  $Ta_2O_5$ -Schicht mit einer Dicke von 8,3 nm und einem Brechungsindex n = 2,1 und hierauf eine Schicht aus  $MgF_2$  mit einer Dicke von 123 nm und einem Brechungsindex n = 1,38 aufgebracht. Mit 2 ist wiederum die zugehörige mittlere Reflexionskurve bezeich-

#### EP 0 619 504 A1

net.

15

25

30

35

#### Schichtsystem 3

5 Bei dem Schichtsystem 3 ist auf der Hartschicht ein vierschichtiges Schichtsystem aufgebracht, das wie folgt aufgebaut ist:

	unterste Schicht				
10	Ta <sub>2</sub> O <sub>5</sub> Al <sub>2</sub> O <sub>2</sub>	6,7 58	nm, nm	Brechungsindex:	2,1 1,63
	Ta <sub>2</sub> O <sub>5</sub>	127	nm		2,1
	MgF <sub>2</sub> oberste Schicht.	96	nm		1,38

3 bezeichnet die zugehörige mittlere Reflexionskurve.

Bei dem Schichtsystem 3 ist ferner zwischen Hartschicht und Haftschicht ein Zwischensystem eingeschoben, das die Oszillationen dämpft. Die Reflexionskurve 3 ergibt sich mit diesem Zwischensystem.

## Schichtsystem 4

Das Schichtsystem ist eine Modifikation eines vierschichtigen Systems, bei dem sich auf der Hartschicht ein Schichtsystem befindet, dessen dritte (hochbrechende) Schicht in zwei Schichten aufgespalten ist, und das wie folgt aufgebaut ist:

unterste Schicht

Ta2Os 12,6 nm, Brechungsindex: 2,1
Al2O3 52,8 nm 1,63
TiO 2 22,5 nm 2,4
Ta2Os 93,1 nm 2,1
MgF2 97,6 nm 1,38
oberste Schicht.

Das Bezugszeichen 4 bezeichnet wiederum die mittlere Reflexionskurve.

## Schichtsystem 5

Im Gegensatz zu den Schichtsystemen 1 bis 4, die auf einem Substrat mit einem Brechungsindex n=1,6 aufgebracht sind, ist das Schichtsystem 5 auf einem Substrat mit einem Brechungsindex n=1,5 aufgebracht. Bei dem Schichtsystem handelt es sich um eine Einfachschicht aus  $MgF_2$  mit einer Dicke von 96 nm, die auf einer Hartschicht aus  $SiO_2$  mit einer Dicke von 3000 nm und einem Brechungsindex von 1,46 aufgebracht ist, die wiederum auf einer Haftschicht aus  $SiO_2$  mit einem Brechungsindex von 1,7 und einer Dicke von 5 nm aufgebracht ist, die für eine gute Verbindung zum Substrat beispielsweise aus CR 39 sorgt.

Das Bezugszeichen 5 bezeichnet die mittlere Reflexionskurve dieses Schichtsystems.

Die dargestellten Reflexionsfaktoren zeigen, daß sämtliche Schichten bezogen auf die Komplexität des jeweiligen Schichtaufbaus hervorragende Antireflexionseigenschaften haben.

Vorstehend ist die Erfindung exemplarisch ohne Beschränkung des allgemeinen Erfindungsgedankens beschrieben worden:

Insbesondere sind die für die einzelnen Schichten angegebenen Zahlenwerte nicht als einschränkend zu betrachten. So erhält man gleichwertige Reflexionseigenschaften wie beim Schichtsystem 2, wenn man auf einer Ta<sub>2</sub>O<sub>5</sub>-Schicht mit einer Dicke von 7,2 nm eine Kryolith-Schicht mit einer Dicke von 123 nm und einem Brechungsindex von 1,35 aufbringt.

Als weiteres Beispiel für Modifikationen sei die Möglichkeit genannt, die oberste Schicht aufzuspalten. Beispielsweise kann das Schichtsystem 3 dadurch verbessert werden, daß die drei unteren Schichten beibehalten werden und die oberste Schicht aus MgF<sub>2</sub> in zwei Schichten aufgespalten wird. Diese beiden Schichten können beispielsweise aus MgF<sub>2</sub> mit einer Dicke von 89,2 nm und einer Plasmapolymerisationsschicht mit einer Dicke von 5 nm und einem Brechungsindex von n = 1,5 bestehen.

#### EP 0 619 504 A1

Weiterhin können die als Materialien für das Brillenglas angegebenen Materialien photochrom und/oder dauernd eingefärbt sein.

#### Patentansprüche

5

15

20

30

35

- Antireflex-Belag für ein Brillenglas aus Poly(-diethylenglycolbisallylcarbonat), Polycarbonat, Polymethylmethylacrylat, Polythiourethanen, Poly(bisphenol-A-bis-allylcarbonat)
   dadurch gekennzeichnet, daß die oberste Schicht des Antireflex-Schichtsystems eine niederbrechende Schicht mit einer Dicke zwischen 0,5..1,5\* \(\lambda\) /4 für eine in der Brillenoptik übliche Bezugswellenlänge ist, die wenigstens teilweise aus mindestens einem Metallfluorid mit einem Brechungsindex ≤ 1,43 besteht.
  - Belag nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß das Metallfluorid MgF<sub>2</sub> ist.
  - 3. Belag nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, daß die oberste Schicht aus wenigstens zwei Schichten besteht, von denen die untere Schicht, z.B. Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, mit einer Dicke bis zu 20 nm als Haftvermittler dient, auf der die Metallfluorid-Schicht mit einer Dicke zwischen 50 und 150 nm aufgebracht ist.
  - 4. Belag nach einem der Ansprüche 1 bis 3, dadurch gekennzelchnet, daß die niederbrechende oberste Schicht einen auf der Metallfluorid-Schicht aufgebrachten Schutzfilm mit einer Dicke zwischen ca. 1 nm und 20 nm aufweist.
- 25 5. Belag nach Anspruch 4, dadurch gekennzeichnet, daß der Schutzfilm eine Lackschicht oder eine Plasmapolymerisationsschicht ist.
  - Belag nach einem der Ansprüche 1 bis 5, dadurch gekennzeichnet, daß der Belag als einzige Schicht die Schicht aus MgF<sub>2</sub> aufweist.
  - 7. Belag nach einem der Ansprüche 1 bis 6 dadurch gekennzeichnet, daß unter der niederbrechenden obersten Schicht eine hochbrechende Schicht mit einer Dicke < λ /4 vorgesehen ist.</p>
  - 8. Belag nach Anspruch 7, dadurch gekennzelchnet, daß die hochbrechende Schicht einen Brechungsindex zwischen 1,7 und 2,4 und eine Dicke zwischen 4 und 30 nm aufweist.
- Belag nach Anspruch 7 oder 8,
   dadurch gekennzeichnet, daß die hochbrechende Schicht aus Ta₂O₅ besteht.
- 10. Belag nach Anspruch 7 oder 8,
   dadurch gekennzelchnet, daß die hochbrechende Schicht aus einer Ta₂O₅-Schicht und einer weiteren
   Schicht mit einem Brechungsindex zwischen 1,7 und 2,4 besteht.
  - Belag nach Anspruch 10, dadurch gekennzeichnet, daß die weitere Schicht aus Yttriumoxid besteht.
- 12. Belag nach einem der Ansprüche 7 bis 11, dadurch gekennzelchnet, daß zwischen der hochbrechenden Schicht und der obersten niederbrechenden Schicht eine weitere Schicht mit vergleichsweise niedrigem Brechungsindex und eine weitere hochbrechende Schicht angeordnet sind.
- 13. Belag nach Anspruch 12, dadurch gekennzeichnet, daß die weitere Schicht mit vergleichsweise niedrigem Brechungsindex aus Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> besteht und eine Dicke zwischen ca. 40 und 90 nm aufweist.

10

15

30

40

#### EP 0 619 504 A1

- 14. Belag nach Anspruch 12 oder 13, dadurch gekennzelchnet, daß die hochbrechende Schicht aus Ta<sub>2</sub>O<sub>5</sub> besteht und eine Dicke zwischen ca. 100 und 150 nm aufweist.
- 5 15. Belag nach einem der Ansprüche 1 bis 14, dadurch gekennzeichnet, daß zumindest die Metallfluorid-Schichten mittels eines plasmaunterstützten Aufdampfverfahrens aufgebracht sind.
  - 16. Belag nach einem der Ansprüche 1 bis 15, dadurch gekennzelchnet, daß eine direkt auf dem Kunststoffmaterial des Brillenglases aufgebrachte Haftschicht und/oder eine Hartschicht auf dem Brillenglas vorgesehen ist.
    - 17. Belag nach Anspruch 16, dadurch gekennzeichnet, daß die Haftschicht aus einem leicht oxidierenden Material besteht.
  - 18. Belag nach Anspruch 16 oder 17, dadurch gekennzeichnet, daß die Haftschicht aus SiO<sub>x</sub>,CrO<sub>x</sub> jeweils mit 0,5 ≤ x ≤ 2 und/oder einem Polymer besteht.
- 20 19. Belag nach einem der Ansprüche 16 bis 18, dadurch gekennzelchnet, daß die Haftschicht eine Dicke von weniger als ca. 100 nm hat.
- 20. Belag nach einem der Ansprüche 16 bis 19,
   dadurch gekennzeichnet, daß die Hartschicht eine Schicht mit einer Dicke zwischen 300 nm und
   10000 nm ist.
  - 21. Belag nach Anspruch 20, dadurch gekennzeichnet, daß die Hartschicht aus SiO<sub>2</sub>, einem Lack und insbesondere einem Polysiloxanlack, einer Plasmapolymerisationsschicht insbesondere aus einem Siloxan und/oder einem DLC-Film besteht.
  - 22. Belag nach Anspruch 21, dadurch gekennzeichnet, daß der Hartschicht hochbrechende Materialien zugesetzt sind.
- 35 23. Belag nach Anspruch 22, dadurch gekennzeichnet, daß das hochbrechende Material Ta₂O₅ ist.
  - 24. Belag nach Anspruch 22 oder 23, dadurch gekennzelchnet, daß der Zusatz von hochbrechendem Material nicht gleichmäßig erfolgt, so daß die Hartschicht einen Brechungsindex-Gradienten in Richtung ihrer Schichtdicke aufweist.
  - 25. Belag nach einem der Ansprüche 16 bis 24, dadurch **gekennzeichnet**, daß zwischen der Hartschicht und der Haftschicht zum Abbau von eventuellen Oszillationen des Reflexionsfaktors ein weiteres Schichtsystem vorgesehen ist.
  - 26. Belag nach Anspruch 25, dadurch gekennzeichnet, daß das weitere Schichtsystem aus einem hochbrechenden und einem niederbrechenden Material besteht.
- 50 27. Belag nach Anspruch 25, dadurch gekennzeichnet, daß das weitere Schichtsystem aus einer Schicht mit einer Dicke zwischen 0,5...1,5 \* \( \lambda \) 4 und einem Brechungsindex besteht, der zwischen dem Brechungsindex der Hartschicht und dem der Haftschicht bzw. des Substrats liegt.
- 55 28. Belag nach Anspruch 26, dadurch gekennzelchnet, daß die weitere Schicht aus SiO<sub>y</sub> mit 0,5 ≤ y ≤ 2 besteht.

## EP 0 619 504 A1

29. Belag nach Anspruch 27, dadurch gekennzelchnet, daß bei einer aus  $SiO_x$  bestehenden Haftschicht gilt: x < y.

- 30. Belag nach einem der Ansprüche 1 bis 28, dadurch gekennzeichnet, daß sämtliche Schichten mittels eines plasmaunterstützten Aufdampfverfahrens aufgebracht sind.
- 31. Belag nach Anspruch 29, dadurch gekennzeichnet, daß die Temperatur des Substrats während des Aufdampfvorgangs höchstens 100 °C erreicht hat.



# EUROPÄISCHER RECHERCHENBERICHT

Nummer der Anmeldung EP 94 10 5480

		GE DOKUMENTE		
Kategorie	Kennzeichnung des Dokun der maßgebl	eents mit Angabe, soweit erforderlich, ichen Teile	Betrifft Anspruch	KLASSIFIKATION DER ANMELDUNG (Int.Cl.5)
X	AN 83-743755 & JP-A-58 118 602 1983	ns Ltd., London, GB; (ASAHI OPTICAL) 14. Jul	1-4,8,9, 15,16, 21-23,30	
Y	* Zusammenfassung	*	1-5,15, 30,31	
Y	PATENT ABSTRACTS OF vol. 9, no. 285 (Policy of the Particular of t	-404) (2008) 12. (HOOYA) 6. Juli 1985	1-3	
Υ	FR-A-2 680 583 (CE/ * Zusammenfassung;	A) Abbildung 1 *	4,5	
D,Y	EP-A-0 463 230 (LEY * Zusammenfassung		15,30,31	RECHERCHIERTE SACIGEBIETE (Int.Cl.5)
Р,Х	EP-A-0 586 050 (NI)	(ON)	1-4,15,	G02B
Der von	1-17 *	3 - Seite 9; Abbildunger		
	Recherchesort	Abschlußdalum der Recherche	<del></del>	Profet
	DEN HAAG	21. Juli 1994	Ma 1	ic, K
X : von I Y : von I ande A : techr O : nich	ATEGORIE DER GENANNTEN I besonderer Bedeutung allein betrach besonderer Bedeutung in Verbindung ren Verbifentlichung derselben Kate nologischer Illintergrund tschriftliche Offenbarung chenliteratur	OOKUMENTE T: der Erfindung z. E: älteres Patentdo nach dem Anne t D: in der Anneldun L: aus andern Grün	ugrunde liegende 1 kument, das jedoc ldedatum veröffen ng angeführtes 1) nden angeführtes 1	'heorien oder Grundsätze h erst am oder tlicht worden ist kument

EPO FORM 1503 03.42 (POLCO)